

(12) NACH DEM VERTRAG ÜBER DIE INTERNATIONALE ZUSAMMENARBEIT AUF DEM GEBIET DES  
PATENTWESENS (PCT) VERÖFFENTLICHTE INTERNATIONALE ANMELDUNG

(19) Weltorganisation für geistiges Eigentum  
Internationales Büro



(43) Internationales Veröffentlichungsdatum  
13. Oktober 2005 (13.10.2005)

PCT

(10) Internationale Veröffentlichungsnummer  
**WO 2005/096487 A2**

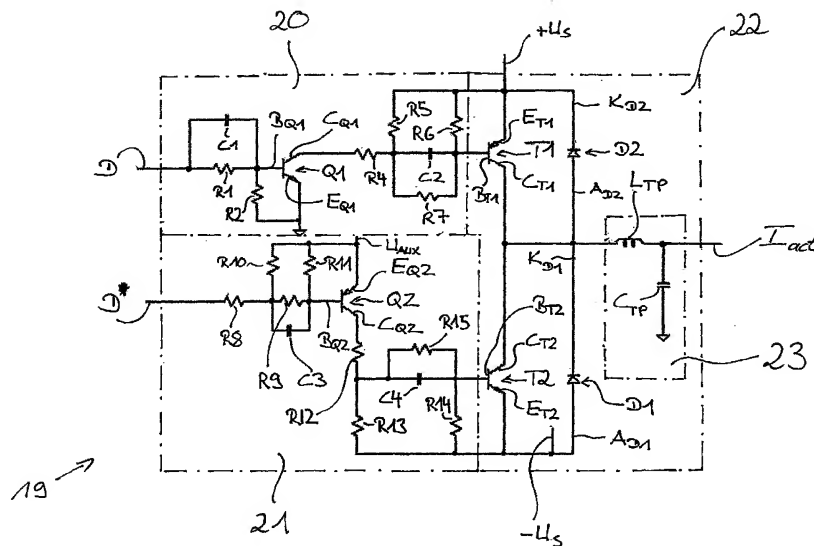
(51) Internationale Patentklassifikation<sup>7</sup>: **H02P**  
(21) Internationales Aktenzeichen: PCT/DE2005/000358  
(22) Internationales Anmeldedatum:  
3. März 2005 (03.03.2005)  
(25) Einreichungssprache: Deutsch  
(26) Veröffentlichungssprache: Deutsch  
(30) Angaben zur Priorität:  
10 2004 014 767.1 26. März 2004 (26.03.2004) DE  
(71) Anmelder (für alle Bestimmungsstaaten mit Ausnahme  
von US): **MTU AERO ENGINES GMBH** [DE/DE];  
Dachauer Strasse 665, 80995 München (DE).

(72) Erfinder; und  
(75) Erfinder/Anmelder (nur für US): **GRIMM, Lutz**  
[DE/DE]; Am Rain 17, 85276 Hettenshausen (DE).  
(74) Gemeinsamer Vertreter: **MTU AERO ENGINES  
GMBH**; Intellectual Property Management (ASI), Post-  
fach 50 06 40, 80976 München (DE).  
(81) Bestimmungsstaaten (soweit nicht anders angegeben, für  
jede verfügbare nationale Schutzrechtsart): AE, AG, AL,  
AM, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BR, BW, BY, BZ, CA, CH,  
CN, CO, CR, CU, CZ, DK, DM, DZ, EC, EE, EG, ES, FI,  
GB, GD, GE, GH, GM, HR, HU, ID, IL, IN, IS, JP, KE,  
KG, KP, KR, KZ, LC, LK, LR, LS, LT, LU, LV, MA, MD,  
MG, MK, MN, MW, MX, MZ, NA, NI, NO, NZ, OM, PG,  
PH, PL, PT, RO, RU, SC, SD, SE, SG, SK, SL, SM, SY, TJ,

[Fortsetzung auf der nächsten Seite]

(54) Title: CIRCUIT ARRANGEMENT FOR AIRCRAFT ENGINE REGULATORS

(54) Bezeichnung: SCHALTUNGSANORDNUNG FÜR FLUGTRIEBWERKSREGLER



(57) Abstract: The invention relates to a circuit arrangement for aircraft engine regulators, for providing or generating a bipolar output direct current signal as a function of at least one pulse-width modulated input signal. Said circuit arrangement comprises at least two driver stages, each driver stage being controllable by a pulse-width modulated input signal and wired up to preferably one step-down actuator stage in such a way that, for the control of a first driver stage, a first switching device of a step-down actuator stage controls a lowpass filter device of the step-down actuator stage, and for the control of a second driver stage, a second switching device of the step-down actuator stage controls the lowpass filter device of the step-down actuator stage.

(57) Zusammenfassung: Die Erfindung betrifft eine Schaltungsanordnung für Flugtriebwerksregler zur Bereitstellung bzw. Erzeugung eines bipolaren Ausgangsgleichstromsignals als Funktion mindestens eines pulswidenmodulierten Eingangssignals. Die Schaltungsanordnung umfasst

[Fortsetzung auf der nächsten Seite]

WO 2005/096487 A2



TM, TN, TR, TT, TZ, UA, UG, US, UZ, VC, VN, YU, ZA, ZM, ZW.

- (84) **Bestimmungsstaaten** (soweit nicht anders angegeben, für jede verfügbare regionale Schutzrechtsart): ARIPO (BW, GH, GM, KE, LS, MW, MZ, NA, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZM, ZW), eurasisches (AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), europäisches (AT, BE, BG, CH, CY, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, FR, GB, GR, HU, IE, IS, IT, LT, LU, MC, NL, PL, PT, RO, SE, SI, SK, TR), OAPI (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GQ, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

**Veröffentlicht:**

— ohne internationalen Recherchenbericht und erneut zu veröffentlichen nach Erhalt des Berichts

Zur Erklärung der Zweibuchstaben-Codes und der anderen Abkürzungen wird auf die Erklärungen ("Guidance Notes on Codes and Abbreviations") am Anfang jeder regulären Ausgabe der PCT-Gazette verwiesen.

---

mindestens zwei Treiberstufen, wobei jede Treiberstufe von einem pulsweitenmodulierten Eingangssignal ansteuerbar ist, und wobei die oder jede Treiberstufe mit vorzugsweise einer Tiefsetzstellerstufe derart verschaltet ist, dass bei Ansteuerung einer ersten Treiberstufe eine erste Schalteinrichtung einer Tiefsetzstellerstufe eine Tiefpasseinrichtung der Tiefsetzstellerstufe ansteuert, und dass bei Ansteuerung einer zweiten Treiberstufe eine zweite Schalteinrichtung der Tiefsetzstellerstufe die Tiefpasseinrichtung der Tiefsetzstellerstufe ansteuert.

## Schaltungsanordnung für Flugtriebwerksregler

Die Erfindung betrifft eine Schaltungsanordnung für Flugtriebwerksregler.

Als Flugtriebwerksregler kommen zunehmend digitale Regler zum Einsatz, die in der Lage sind, komplexe Regelalgorithmen innerhalb kürzester Zeit abzuarbeiten. Die digitalen Regler verdrängen zunehmend in analoger Technik ausgeführte Regler. Digitale Flugtriebwerksregler dienen insbesondere der Ansteuerung von mit Gleichstrom zu betreibenden Aktuatoren, wobei es sich bei einem solchen Aktuator z. B. um einen Torque-Motor handeln kann. Mit einem solchen Torque-Motor bzw. einem gleichstrombetriebenen Aktuator kann z. B. die Treibstoffzufuhr am Flugtriebwerk beeinflusst werden. Weitere Anwendungsbereiche, in welchen Torque-Motoren bzw. gleichstrombetriebene Aktuatoren zum Einsatz kommen, sind z. B. die Verstellung der Leitschaufeln an einem Flugtriebwerk bzw. die Düsenverstellung an Flugtriebwerken. Digitale Flugtriebwerksregler stellen in der Regel ein digitales Ausgangssignal bereit, wobei es zur Ansteuerung eines gleichstrombetriebenen Aktuators mit einem derartigen digitalen Ausgangssignal erforderlich ist, das digitale Ausgangssignal des digitalen Flugtriebwerksreglers in ein Gleichstromsignal zu wandeln.

Nach dem Stand der Technik erfolgt die Wandlung von digitalen Ausgangssignalen in ein Gleichstromsignal unter Verwendung teurer Digital/Analog-Wandler oder unter Verwendung teurer Ein-Bit-Wandler und der Verwendung analoger Verstärkerstufen. Die aus dem Stand der Technik bekannten Schaltungen sind demnach allesamt aufwendig und teuer.

Hiervon ausgehend liegt der vorliegenden Erfindung das Problem zu Grunde, eine neuartige Schaltungsanordnung für Flugtriebwerksregler zu schaffen.

Dieses Problem wird durch eine Schaltungsanordnung gemäß Patentanspruch 1 gelöst. Erfindungsgemäß dient die Schaltungsanordnung für Flugtriebwerksregler der Bereitstellung bzw. Erzeugung eines bipolaren Ausgangsgleichstromsignals als Funktion mindestens eines pulsweitenmodulierten Eingangssignals. Die Schaltungsanordnung umfasst mindestens zwei Treiberstufen, wobei jede Treiberstufe von einem pulsweitenmodulierten Eingangssignal ansteuerbar ist, und wobei die oder jede Treiberstufe mit vorzugsweise einer Tiefsetzstellerstufe derart verschaltet ist, dass bei Ansteuerung einer ersten Treiberstufe mit einem pulsweitenmodulierten Eingangssignal eine erste Schalteinrichtung einer Tiefsetzstellerstufe eine Tiefpasseinrichtung der Tiefsetzstellerstufe ansteuert, und dass bei Ansteue-

rung einer zweiten Treiberstufe mit einem pulsweitenmodulierten Eingangssignal eine zweite Schalteinrichtung der Tiefsetzstellerstufe die Tiefpasseinrichtung der Tiefsetzstellerstufe ansteuert.

Mit Hilfe der hier vorliegenden Erfindung wird eine Schaltungsanordnung für Flugtriebwerksregler zur Bereitstellung eines Ausgangsgleichstromsignals als Funktion mindestens eines pulsweitenmodulierten, digitalen Eingangssignals vorgeschlagen, welche ohne teure Digital/Analog-Wandler oder teure Ein-Bit-Wandler auskommt. Die erfindungsgemäße Schaltung erlaubt die Verwendung kleiner, preiswerter Ausgangshalbleiter. Die erfindungsgemäße Schaltung zeichnet sich durch eine geringe Baugröße, ein geringes Gewicht sowie eine hohe Zuverlässigkeit aus. Mit der hier vorliegenden Erfindung ist eine einfache Erzeugung einer variablen, steuerbaren sowie bipolaren Gleichstromquelle möglich.

Bevorzugte Weiterbildungen der Erfindung ergeben sich aus den Unteransprüchen und der nachfolgenden Beschreibung. Ausführungsbeispiele der Erfindung werden, ohne hierauf beschränkt zu sein, an Hand der Zeichnung näher erläutert. Dabei zeigt:

- Fig. 1 ein Blockschaltbild eines Flugtriebwerksreglers mit der erfindungsgemäßen Schaltungsanordnung; und  
Fig. 2 ein detailliertes Blockschaltbild der erfindungsgemäßen Schaltungsanordnung.

Nachfolgend wird die hier vorliegende Erfindung unter Bezugnahme auf Fig. 1 und 2 in größerem Detail beschrieben.

Fig. 1 zeigt ein Blockschaltbild eines Flugtriebwerkreglers 10 zur Ansteuerung eines mit Gleichstrom zu betreibenden Aktuators 11. Bei dem gleichstrombetriebenen Aktuator 11 handelt es sich insbesondere um einen sogenannten Torque-Motor. Wie Fig. 1 entnommen werden kann, stellt der zu betreibende bzw. anzusteuern Aktuator 11 eine ohmsche Last und eine induktive Last dar, wobei der ohmsche Widerstand des Aktuators 11 in Fig. 1 mit  $R_0$  und die Induktivität desselben mit  $L_{Tq}$  dargestellt ist.

Die Aufgabe des Flugtriebwerkreglers besteht darin, den Aktuator 11 mit einem definierten Gleichstromsignal  $I_{act}$  anzusteuern. Hierzu wird der tatsächliche Steuerstrom gemessen und ein entsprechendes Messsignal 12 wird einem Block 13 zugeführt, wobei der Block 13 eine Differenzverstärkerstufe mit nachgeschaltetem Analog/Digital-Wandler darstellt. Das Ausgangssignal 14 des Blocks 13 stellt demnach ein digitalisiertes Messsignal

dar, welches im Flugtriebwerksregler 10 mit einem digitalen Sollsignal 15 verglichen wird. Die Regeldifferenz  $\varepsilon(t)$  zwischen dem digitalisierten Messsignal 14 und dem entsprechenden Sollsignal 15 wird einem digitalen Stromregler 16 zugeführt. Der digitale Stromregler 16 ist vorzugsweise als PID-Regler ausgebildet und stellt ein Ausgangssignal  $I_{lin}$  bereit, wobei das Ausgangssignal  $I_{lin}$  in den Blöcken 17 und 18 linearisiert und in pulsweitenmodulierte Ausgangssignale D und D\* des Flugtriebwerkreglers 10 gewandelt wird.

Die hier vorliegende Erfindung betrifft nun eine Schaltung 19 um aus den vom digitalen Flugtriebwerkregler 10 bereitgestellten, digitalen pulsweitenmodulierten Ausgangssignalen D und D\* ein entsprechendes Gleichstromsteuersignal  $I_{act}$  zur Ansteuerung des Aktuators 11 bereitzustellen. Wie Fig. 1 entnommen werden kann, werden die pulsweitenmodulierten Ausgangssignale D, D\* des Flugtriebwerkreglers 10 der erfindungsgemäßen Schaltung 19 als Eingangssignale zugeführt. Als Ausgangssignal gibt die erfindungsgemäße Schaltung 19 ein Gleichstromsignal  $I_{act}$  aus.

Die erfindungsgemäße Steuerschaltung 19 ist in Fig. 2 in größerem Detail gezeigt. Im bevorzugten Ausführungsbeispiel der Fig. 2 umfasst die erfindungsgemäße Schaltung 19 zwei Treiberstufen 20 und 21. Beide Treiberstufen 20 und 21 sind mit einer Tiefsetzstellerstufe 22 verschaltet. Wie der Fig. 2 entnommen werden kann, ist jede der beiden Treiberstufen 20 und 21 mit einem pulsweitenmodulierten Eingangssignal D bzw. D\* ansteuerbar, die Tiefsetzstellerstufe 22 gibt das gewünschte Gleichstromsignal  $I_{act}$  aus.

Gemäß Fig. 2 umfasst die erste Treiberstufe 20 einen Transistor Q1, wobei an einer Basis  $B_{Q1}$  des Transistors Q1 ein pulsweitenmoduliertes Eingangssignal D unter Zwischenschaltung eines Widerstands R1 anlegbar ist. Parallel zum Widerstand R1 ist ein Kondensator C1 geschaltet. Zwischen die Basis  $B_{Q1}$  und den Emitter  $E_{Q1}$  des Transistors Q1 der ersten Treiberstufe 20 ist ein weiterer Widerstand R2 geschaltet. Am Kollektor  $C_{Q1}$  des Transistors Q1 der ersten Treiberstufe 20 greifen gemäß Figur 2 weitere Widerstände R4, R5, R6 und R7 an, die im Sinne von Fig. 2 mit einem Kondensator C2 verschaltet sind. Der Transistor Q1 der ersten Treiberstufe 20 ist als sogenannter NPN-Transistor ausgebildet.

Die zweite Treiberstufe 21 umfasst ebenfalls einen Transistor Q2. An die Basis  $B_{Q2}$  des Transistors Q2 der zweiten Treiberstufe 20 ist unter Zwischenschaltung der Widerstände R8 und R9 das pulsweitenmodulierte Signal D\* anlegbar. Parallel zum Widerstand R9 ist ein Kondensator C3 geschaltet. Weiterhin sind parallel zum Widerstand R9 weitere Widerstände R10

und R11 geschaltet, wobei die Widerstände R10 und R11 ebenfalls an dem Emitter  $E_{Q2}$  des Transistors Q2 der zweiten Treiberstufe 21 angreifen. Am Kollektor  $C_{Q2}$  des Transistors Q2 der zweiten Treiberstufe 21 greifen im Sinne von Fig. 2 weitere Widerstände R12, R13, R14, R15 sowie ein weiterer Kondensator C4 an. Die genaue Verschaltung dieser Baugruppen kann Fig. 2 entnommen werden. Der Transistors Q2 der zweiten Treiberstufe 21 ist als sogenannter PNP-Transistor ausgebildet. Wie Fig. 2 entnommen werden kann, liegt an dem Emitter  $E_{Q2}$  des Transistors Q2 eine Versorgungsspannung  $U_{AUX}$  für die zweite Treiberstufe 21 an, die vorzugsweise der Versorgungsspannung der Mikroprozessors des digitalen Flugtriebwerkreglers 10 entspricht.

An dieser Stelle sei darauf hingewiesen, dass in dem Fall, in dem ein positives Gleichstromausgangssignal  $I_{act}$  bereitzustellen ist, die erste Treiberstufe 20 mit dem pulsweitenmodulierten Eingangssignal D beaufschlagt wird, die zweite Treiberstufe 21 hingegen mit einem konstanten bzw. permanenten High-Pegelsignal beaufschlagt ist. Soll ein negativer Ausgangsstrom  $I_{act}$  bereitgestellt werden, so wird die zweite Treiberstufe 21 mit dem pulsweitenmodulierten Eingangssignal  $D^*$  beaufschlagt, die erste Treiberstufe 20 hingegen ist mit einem konstanten bzw. permanenten Low-Pegelsignal beaufschlagt. Soll ein Nullstrom als Ausgangssignal der Schaltung 19 bereitgestellt werden, so ist die erste Treiberstufe 20 dauerhaft bzw. permanent mit dem Low-Pegelsignal und die zweite Treiberstufe 21 dauerhaft bzw. permanent mit dem High-Pegelsignal beaufschlagt.

Wie Fig. 2 entnommen werden kann, umfasst die Tiefsetzstellerstufe 22 einen Tiefpassfilter 23, der eine Induktivität  $L_{TP}$  und einen Kondensator  $C_{TP}$  umfasst. Die Induktivität  $L_{TP}$  des Tiefpassfilters 23 arbeitet im sogenannten lückenden Betrieb. Die Tiefsetzstellerstufe 22 umfasst neben dem Tiefpassfilter 23 zwei Schalteinrichtungen.

Eine erste Schalteinrichtung wird von einem Transistor T1 und einer Diode D1 bereitgestellt, wobei die erste Schalteinrichtung aus Transistor T1 und Diode D1 mit der ersten Treiberstufe 20 zusammenwirkt. Eine zweite Schalteinrichtung der Tiefsetzstellerstufe 22 wird von einem Transistor T2 und einer Diode D2 gebildet, wobei der Transistor T2 und die Diode D2 dieser zweiten Schalteinrichtung mit der zweiten Treiberstufe 21 zusammenwirken. Wird zur Bereitstellung eines positiven Ausgangsstromsignals die erste Treiberstufe 20 mit dem pulsweitenmodulierten Signal D und die zweite Treiberstufe 21 mit einem dauerhaften High-Pegelsignal beaufschlagt, so steuert die erste Schalteinrichtung aus Transistor T1 und Diode D1 den Tiefpassfilter 23 der Tiefsetzstellerstufe 22 an. Wird hinge-

gen zur Bereitstellung eines negativen Gleichstromausgangssignals die zweite Treiberstufe 21 mit dem pulsweitenmodulierten Signal  $D^*$  und die erste Treiberstufe 20 mit einem permanenten Low-Pegelsignal beaufschlagt, so steuert die zweite Schalteinrichtung bestehend aus dem Transistor T2 und der Diode D2 den Tiefpass 23 der Tiefsetzstellerstufe 22 an.

Wie Fig. 2 entnommen werden kann, ist der Transistor T1 der ersten Schalteinrichtung als sogenannter PNP-Transistor ausgebildet, wobei am Emitter  $E_{T1}$  des PNP-Transistors T1 einerseits die Widerstände R5 und R6 der ersten Treiberstufe 20 und andererseits ein positiver Versorgungsanschluss  $+U_s$  für die Schaltung 19 angreift. Der Transistor T2 der zweiten Schalteinrichtung der Tiefsetzstellerstufe 22 ist hingegen als NPN-Transistor ausgebildet, wobei am Emitter  $E_{T2}$  des NPN-Transistors T2 einerseits die Widerstände R13 und R14 der zweiten Treiberstufe 21 und andererseits der negative Versorgungsanschluss  $-U_s$  angreifen. Der Kollektor  $C_{T1}$  des PNP-Transistors T1 der ersten Schalteinrichtung sowie der Kollektor  $C_{T2}$  des NPN-Transistors T2 der zweiten Schalteinrichtung sind miteinander gekoppelt. An die Kollektoren  $C_{T1}$  und  $C_{T2}$  dieser beiden Transistoren T1 und T2 greift weiterhin die Induktivität  $L_{TF}$  des Tiefpassfilters 23 an.

Mit dem PNP-Transistor T1 der ersten Schalteinrichtung des Tiefsetzstellers 22 wirkt die Diode D1 zusammen. Die Diode D1 ist dabei derart mit dem NPN-Transistor T2 verschaltet, dass die Anode  $A_{D1}$  der Diode D1 am Emitter  $E_{T2}$  des Transistors T2 angreift und die Kathode  $K_{D1}$  der Diode D1 am Kollektor  $T_{T2}$  des Transistors T2 angreift. Mit dem NPN-Transistor T2 der zweiten Schalteinrichtung wirkt die Diode D2 zusammen, die gemäß Figur 2 derart mit dem Transistor T1 der zweiten Schalteinrichtung verschaltet ist, dass die Kathode  $K_{D2}$  der Diode D2 an dem Emitter  $E_{T1}$  des PNP-Transistors T1 und die Anode  $A_{D2}$  der Diode D2 an den Kollektor  $C_{T1}$  des Transistors T1 gekoppelt ist. Da die beiden Dioden D1 und D2 derart miteinander verschaltet sind, dass die Kathode  $K_{D1}$  der Diode D1 mit der Anode  $A_{D2}$  der Diode D2 gekoppelt ist, ist die Kathode  $K_{D1}$  der Diode D1 weiterhin mit dem Kollektor  $C_{T1}$  des PNP-Transistors T1 gekoppelt, die Anode  $A_{D2}$  der Diode D2 ist mit dem Kollektor  $C_{T2}$  des NPN-Transistors T2 verschaltet.

Die erfindungsgemäße Schaltungsanordnung 19 umfasst demnach zwei Treiberstufen 20 und 21, die mit einer Tiefsetzstellerstufe 22 zusammenwirken. Die Tiefsetzstellerstufe 22 umfasst für jede der Treiberstufen 20 und 21 eine Schalteinrichtung, wobei jede der beiden Schalteinrichtungen vorzugsweise von einem Transistor T1 bzw. T2 sowie einer mit dem Transistor

T1 bzw. T2 zusammenwirkenden Diode D1 bzw. D2 gebildet wird. Abhängig von der Ansteuerung der Treiberstufen 20 und 21 mit pulsweitenmodulierten Signalen D bzw.  $D^*$  wird ein Tiefpassfilter 23 der Tiefsetzstellerstufe 22 entweder über die mit der ersten Treiberstufe 20 zusammenwirkende erste Schalteinrichtung aus Transistor T1 und Diode D1 oder über die mit der zweiten Treiberstufe 21 zusammenwirkende zweite Schalteinrichtung aus Transistor T2 und Diode D2 der Tiefsetzstellerstufe 22 beaufschlagt.

Sind z. B. zur Bereitstellung eines positiven Gleichstromausgangssignals  $I_{act}$  die erste Treiberstufe 20 mit dem pulsweitenmodulierten Signal D und die zweite Treiberstufe 21 mit einem permanenten High-Pegelsignal beaufschlagt, so wird der Tiefpassfilter 23 der Tiefsetzstellerstufe 22 von der mit der ersten Treiberstufe 20 zusammenwirkenden, vom Transistor T1 und der Diode D1 gebildeten Schalteinrichtung beaufschlagt. Die zweite Schalteinrichtung umfassend den Transistor T2 und die Diode D2 spielen in diesem Fall dann eine untergeordnete Rolle. Ist in diesem Fall das pulsweitenmodulierte Signal D auf einem High-Pegel, so ist der Transistor T1 der ersten Schalteinrichtung der Tiefsetzstellerstufe 22 leitend und es fließt ein entsprechender Strom in Richtung auf den Tiefpassfilter 23. Liegt hingegen das pulsweitenmodulierte Signal D auf einem Low-Pegel, so ist der Transistor T1 der ersten Schalteinrichtung geschlossen und der Drosselstrom  $I_{Tp}$  im Tiefpassfilter 23 kommutiert vom Transistor T1 der Tiefsetzstellerstufe 22 auf die Diode D1 der Tiefsetzstellerstufe 22. Eine entsprechende Funktionsweise der erfindungsgemäßen Schaltung 19 ergibt sich dann, wenn zur Bereitstellung eines negativen Gleichstromausgangssignals die erste Treiberstufe 20 mit einem permanenten Low-Pegelsignal und die zweite Treiberstufe 21 mit dem pulsweitenmodulierten Signal  $D^*$  beaufschlagt ist.



## Patentansprüche

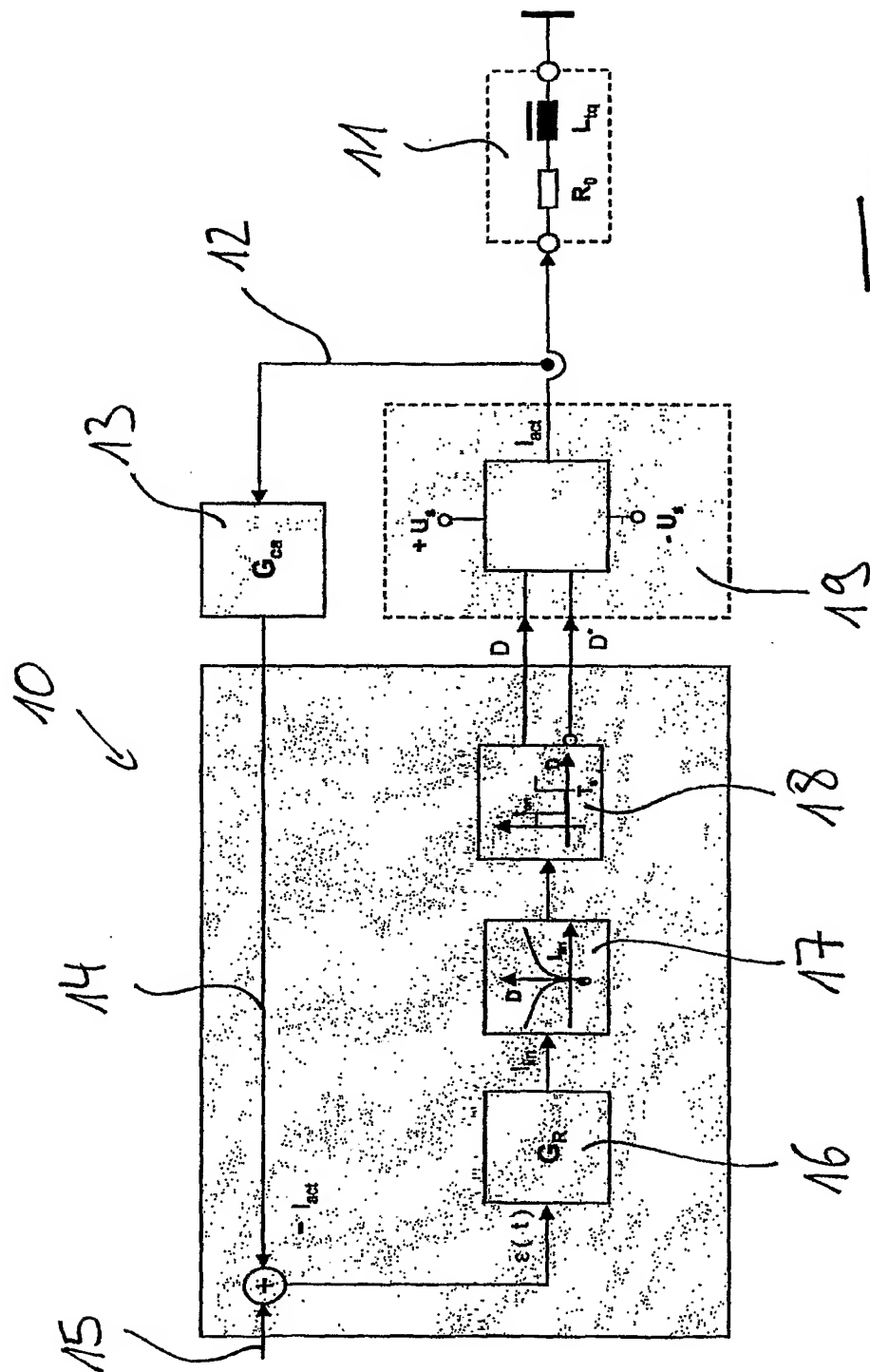
1. Schaltungsanordnung für Flugtriebwerksregler, zur Bereitstellung bzw. Erzeugung eines bipolaren Ausgangsgleichstromsignals ( $I_{act}$ ) als Funktion mindestens eines pulsweitenmodulierten Eingangssignals (D, D\*), mit mindestens zwei Treiberstufen (20, 21), wobei jede Treiberstufe (20, 21) von einem pulsweitenmodulierten Eingangssignal (D, D\*) ansteuerbar ist, und wobei die oder jede Treiberstufe (20, 21) mit vorzugsweise einer Tiefsetzstellerstufe (22) derart verschaltet ist, dass bei Ansteuerung einer ersten Treiberstufe (21) eine erste Schalteinrichtung (T1, D1) einer Tiefsetzstellerstufe (22) eine Tiefpasseinrichtung (23) der Tiefsetzstellerstufe (22) ansteuert, und dass bei Ansteuerung einer zweiten Treiberstufe (21) eine zweite Schalteinrichtung (T2, D2) der Tiefsetzstellerstufe (22) die Tiefpasseinrichtung (23) der Tiefsetzstellerstufe (22) ansteuert.
2. Schaltungsanordnung nach Anspruch 1, dadurch durch zwei Treiberstufen (20, 21), wobei jede der beiden Treiberstufe (20, 21) von einem pulsweitenmodulierten Eingangssignal (D, D\*) ansteuerbar ist, und wobei jede der beiden Treiberstufe (20, 21) mit einer Tiefsetzstellerstufe (22) derart verschaltet ist, dass bei Ansteuerung einer ersten Treiberstufe (20) die erste Schalteinrichtung (T1, D1) der Tiefsetzstellerstufe (22) die Tiefpasseinrichtung (23) der Tiefsetzstellerstufe (22) ansteuert, und dass bei Ansteuerung der zweiten Treiberstufe (21) eine zweite Schalteinrichtung (T2, D2) der Tiefsetzstellerstufe (22) die Tiefpasseinrichtung (23) der Tiefsetzstellerstufe (22) ansteuert.
3. Schaltungsanordnung nach Anspruch 1 oder 2, dadurch gekennzeichnet, dass jede Schalteinrichtung der Tiefsetzstellerstufe (22) zumindest einen Transistor (T1, T2) aufweist.
4. Schaltungsanordnung nach Anspruch 3, dadurch gekennzeichnet, dass mit dem Transistor (T1, T2) jeder Schalteinrichtung der Tiefsetzstellerstufe (22) eine Diode (D1, D2) zusammenwirkt.
5. Schaltungsanordnung nach einem oder mehreren der Ansprüche 2 bis 4, dadurch gekennzeichnet,

dass die Tiefpasseinrichtung (23) der Tiefsetzstellerstufe (22) eine im lückenden Betrieb arbeitende Induktivität ( $L_{TP}$ ) ausweist.

6. Schaltungsanordnung nach einem oder mehreren der Ansprüche 2 bis 5, dadurch gekennzeichnet, dass dann, wenn von der Schaltungsanordnung ein positives Ausgangsgleichstromsignal ( $I_{act}$ ) bereitzustellen ist, die erste Treiberstufe (20) von einem pulsweitenmodulierten Eingangssignal (D) angesteuert ist, wohingegen die zweite Treiberstufe (21) mit einem dauerhaften High-Pegelsignal beaufschlagt ist, und dass dann die erste Schalteinrichtung (T1, D1) der Tiefsetzstellerstufe (22) die Tiefpasseinrichtung (23) der Tiefsetzstellerstufe (22) ansteuert.
7. Schaltungsanordnung nach einem oder mehreren der Ansprüche 2 bis 6, dadurch gekennzeichnet, dass dann, wenn von der Schaltungsanordnung ein negatives Ausgangsgleichstromsignal ( $I_{act}$ ) bereitzustellen ist, die zweite Treiberstufe (21) von einem pulsweitenmodulierten Eingangssignal ( $D^*$ ) angesteuert ist, wohingegen die erste Treiberstufe (20) mit einem dauerhaften Low-Pegelsignal beaufschlagt ist, und dass dann die zweite Schalteinrichtung (T2, D2) der Tiefsetzstellerstufe (22) die Tiefpasseinrichtung (23) der Tiefsetzstellerstufe (22) ansteuert.
8. Schaltungsanordnung nach einem oder mehreren der Ansprüche 2 bis 7, dadurch gekennzeichnet, dass die erste Schalteinrichtung einen PNP-Transistor (T1) und die zweite Schalteinrichtung einen NPN-Transistor (T2) umfasst, wobei die Basis ( $B_{T1}$ ) des PNP-Transistors (T1) der ersten Schalteinrichtung mit der ersten Treiberstufe (20) und die Basis ( $B_{T2}$ ) des NPN-Transistors (T2) der zweiten Schalteinrichtung mit der zweiten Treiberstufe (21) gekoppelt ist, wobei der Kollektor ( $C_{T1}$ ) des PNP-Transistors (T1) der ersten Schalteinrichtung mit dem Kollektor ( $C_{T2}$ ) des NPN-Transistors (T2) der zweiten Schalteinrichtung gekoppelt ist, und wobei der Emitter ( $E_{T1}$ ) des PNP-Transistors (T1) der ersten Schalteinrichtung an einem positiven Versorgungsspannungsanschluss ( $+U_g$ ) und der Emitter ( $E_{T2}$ ) des NPN-Transistors (T2) der zweiten Schalteinrichtung an einen negativen Versorgungsspannungsanschluss ( $-U_g$ ) gekoppelt ist.
9. Schaltungsanordnung nach Anspruch 8, dadurch gekennzeichnet, dass eine mit dem PNP-Transistors (T1) der ersten Schalteinrichtung

zusammenwirkende Diode (D1) derart mit dem NPN-Transistor (T2) der zweiten Schalteinrichtung verschaltet ist, dass die Kathode ( $K_{D1}$ ) dieser Diode (D1) an den Kollektor ( $C_{T2}$ ) des NPN-Transistors (T2) und die Anode ( $A_{D1}$ ) dieser Diode (D1) an den Emitter ( $E_{T2}$ ) des NPN-Transistors (T2) gekoppelt ist.

10. Schaltungsanordnung nach Anspruch 8 oder 9, dadurch gekennzeichnet, dass eine mit dem NPN-Transistors (T2) der zweiten Schalteinrichtung zusammenwirkende Diode (D2) derart mit dem PNP-Transistor (T1) der ersten Schalteinrichtung verschaltet ist, dass die Kathode ( $K_{D2}$ ) dieser Diode (D2) an den Emitter ( $E_{T1}$ ) des PNP-Transistors (T1) und die Anode ( $A_{D2}$ ) dieser Diode (D2) an den Kollektor ( $E_{T1}$ ) des PNP-Transistors (T1) gekoppelt ist.
11. Schaltungsanordnung nach Anspruch 8, 9 oder 10, dadurch gekennzeichnet, dass die Kathode ( $K_{D1}$ ) der mit dem PNP-Transistor (T1) der ersten Schalteinrichtung zusammenwirkende Diode (D1) an den Kollektor ( $C_{T1}$ ) des PNP-Transistors (T1) der ersten Schalteinrichtung gekoppelt ist, und dass die Anode ( $A_{D2}$ ) der mit dem NPN-Transistor (T2) der zweiten Schalteinrichtung zusammenwirkende Diode (D2) an den Kollektor ( $C_{T2}$ ) des NPN-Transistors (T2) der zweiten Schalteinrichtung gekoppelt ist.
12. Schaltungsanordnung nach Anspruch 8, 9 oder 10, dadurch gekennzeichnet, dass jede Treiberstufe (20, 21) einen Transistor (Q1, Q2) und mit dem Transistor verschaltete Widerstände (R1 bis R14) und Kondensatoren (C1 bis C4) aufweist.



vis

